- 19) Patent Office of Japan (JP)
  - (11) Publication of Patent Application
    No. 29436-1982

5 (12) PATENT PUBLICATION (B2)

(51) Int. Cl.<sup>3</sup> Identification Intraoffice Reference C 04 B 35/16 Symbol No. 6375-4G

10 (24)(44) Date of Publication June 22, 1998

Number of claims - 1

- (54) Low-expanding cordierite quality ceramic composition
- (21) Patent Application No. 111884/1974
- 15 (65) Publication of Unexamined Patent Application No. 37908/1976
  - (43) Date of Publication: March 30, 1976
  - (72) Inventor: Toshitaka Matsuura

c/o NGK Spark Plug Co., Ltd., No. 14 Lot. 18, Takatsujicho,

- 20 Mizuho-ku, Nagoya-shi
  - (71) Applicant for Patent:

NGK Spark Plug Co., Ltd.,

No. 14 Lot. 18, Takatsujicho, Mizuho-ku, Nagoya-shi

- 25 (57) Scope of Claim for Patent:
  - 1. A low-expanding cordierite quality ceramic composition formed by adding 0.1 10 parts of one oxide or more oxides selected from among  $Ta_2O_5$ ,  $V_2O_5$ ,  $Nb_2O_3$ ,  $Cr_2O_3$ ,  $MoO_3$ , and  $WO_3$  to 100 parts of a base component composed of 10 20 weight %
- of MgO, 25 40 weight % of  $Al_2O_3$ , and 45 65 weight % of  $SiO_2$ .

Detailed Description of the Invention

5

10

15

20

25

This invention relates to a low-expanding cordierite quality ceramic composition.

The cordierite quality ceramics obtained by formulating refined starting raw materials, MgO, Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, and SiO<sub>3</sub>, into a composition of 2MgO·2Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>·5SiO<sub>2</sub>, forming the resultant mixed powder in a prescribed shape, and firing the formed mass of powder or by heating to melt the mixed powder once, pulverizing the resultant melt, and thereafter forming the produced powder in a prescribed shape, and firing the formed mass of powder possesses a markedly small thermal expansion coefficient as compared with other high purity oxide ceramics. Thus, this ceramics is finding extensive adoption as honeycombs proper for heat exchangers and as heat-resisting materials and thermal shock resisting materials such as for kettles and stoves.

This invention is based on the knowledge that the thermal expansion coefficient of the aforementioned cordierite composition formed of MgO,  $Al_2O_3$ , and  $SiO_3$  can be further lowered to a level of not more than  $20 \times 10^{-5}$ /°C by causisng the composition to contain therein a specific metal compound.

To be specific, the cordierite quality ceramics of this invention consists of a base component composed of 10-20 weight % of MgO, 25-40 weight % of Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, and 45-65 weight % of SiO<sub>2</sub> and and at least one oxide selected from among Ta<sub>2</sub>O<sub>5</sub>, V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>, Nb<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, MoO<sub>3</sub>, and WO<sub>3</sub> and added in an amount in the range of 0.1-10 parts to 100 parts of the base component mentioned above.

Now, this invention will be described below with reference to working examples thereof.

Example 1

Refined MgO, Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, and SiO<sub>3</sub> were weighed out in amounts

calculated to form a proportion shown in Table 1. A mixed powder obtained by adding 1.5 parts of Ta<sub>2</sub>O<sub>5</sub> to the weighed oxides was heated and melted once at a temperature in the range of 1550 - 1650°C for one hour and suddenly cooled and vitrified. Subsequently, the produced glass was pulverized to not more than 250 mesh, and then press formed in a stated shape (5 mm  $\times$  9 mm  $\times$  30 mm) under a pressure of 500 kg/cm<sup>2</sup>. Thereafter, the resultant shaped mass was heated in an oxidizing atmosphere at a temperature increasing rate of 5°C per minute to a level in the range of 950 - 1350°C, retained at this temperature for two hours till crystallization proceeded thoroughly, and gradually cooled to obtain a cordierite quality ceramic. This ceramic was tested for thermal expansion coefficient (25 -  $800^{\circ}\text{C}$ ) and for water 15 absorption. The results are shown in Table 1.

5

10

Table 1

Table 1							
Sample					Thermal	Water	
No.	Base component		Additive (part	expansion	absorption		
	(weight %)		by weight)	coefficient	(%)		
	MgO	Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> SiO <sub>2</sub>		Ta <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	(× 10 <sup>-6</sup> /°C)		
1	15	25	60	1.5	1.98	8.8	
2	20	25	55	1.5	1.03	9.8	
3	20	35	45	1.5	1.98	9.6	
4	15	40	45	1.5	1.23	9.4	
5	10	40	50	1.5	1.99	9.3	
6	10	35	55	1.5	1.98	9.8	
7	20	30	50	1.5	1.05	9.2	
8	13	30	57	1.5	1.64	8.8	
9	18	30	52	1.5	1.02	9.8	
10	13.8	34.9	51.3	1.5	0.09	4.6	
11	17.5	35	47.5	1.5	1.20	9.1	
*12	10	27	66	1.5	2.3	8.0	
*13	22	28	50	1.5	2.43	9.6	
*14	15	43	42	1.5	2.48	9.1	
*15	8	39	53	1.5	2.35	8.9	
16	a comm	ercial	ly avai	lable cordierite	2.42	9.8	
	qualit	y cerar	nics			·	

The asterisk (\*) indicates an experiment deviating from the scope of this invention.

5

10

15

As shown in Table 1, the cordierite quality ceramics of this invention (Samples No. 1 - 11) composed of 10 - 20 weight % of MgO, 25- 40 weight % of Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, and 45 - 60 weight % of SiO<sub>2</sub> and made to add thereto 1.5 parts by weight of Ta<sub>2</sub>O<sub>3</sub> showed no appreciable effect in water absorption but a conspicuous improving effect in thermal expansion coefficient as compared with the ceramics having compositions outside the proper range of this invention (Samples No. 12 - 15) and a commercially available cordierite quality ceramics (Sample No. 16) and the sample of No. 10 showed these properties in

the smallest magnitudes.

## Example 2

5

10

15

The cordierite quality ceramics manufactured by following the procedure of Example 1 while fixing the proportions of base components of the main component at those of the composition of Sample No. 10, i.e.13.8 weight % of MgO, 34.9 weight % of Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, and 51.3 weight % of SiO<sub>2</sub>, which manifested the most conspicuous effects and changing the amount of  $Ta_2O_3$  in the experiment of Example 1 were tested for the properties mentioned above. The results were as shown in Table 2.

Table 2

Sample	Additive (part	Thermal	Water	Remark
No.	by weight)	expansion	absorption	
		coefficient	(%)	
	Ta <sub>2</sub> O <sub>5</sub>	(× 10 <sup>-6</sup> /°C)		
*17	0	2.54	12.3	
*18	0.05	2.21	11.0	
19	0.1	1.90	9.3	
20	0.5	1.01	4.3	
21	1.5	0.90	4.6	Sample No. 10
				of Table 1
22	2.0	0.91	5.1	
23	5.0	1.08	5.2	
24	7.0	1.38	6.1	
25	8.5	1.52	4.5	
26	10.0	1.99	4.0	
*27	12.0	2.30	5.4	

The asterisk (\*) indicates an experiment deviating from the scope of this invention.

As shown in Table 2, the cordierite quality ceramics of this invention (Samples No. 19 - 26) made to contain 0.1 - 10 parts of  $Ta_2O_5$  based on a total of 100 parts of MgO,  $Al_2O_3$ , and  $SiO_2$  showed an improving effect in thermal expansion coefficient as compared with a ceramic omitting this addition

(Sample 17) and ceramics making this addition outside the range (Samples No. 17, 18, and 27) and particularly the cordierite quality ceramics of Sample No. 21 (Sample 10 of Table 1) which was made to add 1.5 parts of  $Ta_2O_5$  showed the properties in the smallest magnitudes.

# Example 3

5

10

Cordierite quality ceramics manufactured by following the procedure of Examples 1 and 2 while incorporating 1.5 parts of one or more oxides selected from among  $Ta_2O_5$ ,  $V_2O_5$ ,  $Nb_2O_5$ ,  $MoO_3$ , and  $WO_3$  in a base component composed of 13.6 weight % of MgO, 34.8 weight % of Al $_2O_3$ , and 51.3 weight % of SiO $_2$  were tested for the properties mentioned above. The results were as shown in Table 3.

Table 3

									,
Sample	Base							Thermal	Water
No.	component							expansion	absorption
	(part by		Additi	ve (par	t by w	eight)	)	coefficient	(%)
	weight)							(× 10 <sup>-6</sup> /°C)	
		$V_2O_5$	$Nb_2O_5$	Cr <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	MoO <sub>3</sub>	WO <sub>3</sub>	Ta <sub>2</sub> O <sub>5</sub>		
28	100	1.5						1.01	6.3
29	100		1.5					1.08	7.5
30	100			1.5				1.18	6.5
31	100				1.5			1.30	7.2
32	100		,			1.5		1.16	6.8
33	100	0.75		0.75				1.10	7.1
34	100	0.75					0.75	1.01	7.1
35	100		0.75			0.75		1.12	6.9
36	100			0.75	0.75			1.10	6.7
37	100					0.75	0.75	0.98	6.4
38	100			0.5	0.5		0.5	1.40	6.5

15

As shown in Table 3, the cordierite quality ceramics having  $V_2O_5$ ,  $Nb_2O_5$ ,  $Cr_2O_3$ ,  $MoO_3$ , and  $WO_3$  singly contained therein as an oxide for addition to the base component composed of MgO,  $Al_2O_3$ , and  $SiO_2$  (Samples No. 28 - 32) exhibited thermal

expansion coefficients approximating closely to that of the ceramics additionally incorporating  $Ta_2O_5$  (Sample No. 10 in Table 2) and the ceramics having these oxides added in the form of a combination of two or more members as in Samples No. 33 - 38 exhibited equal effects.

5

10

15

20

25

30

The reason for this invention to limit the proportions of the base components, MgO,  $Al_2O_3$ , and  $SiO_2$ , respectively to the ranges of 20-20 weight %, 25-40 weight %, and 45-60 weight % is that the compositions falling in these ranges produce sinters which are formed mostly of cordierite crystals having small thermal expansion coefficients and manifest such effects as indicated in the brackets for Samples No. 1-11 in Table 1 and that the compositions falling outside the ranges produce sinters containing cordierite crystals in a small proportion and forsterite and other crystals in a larger proportion and, therefore, showing large thermal expansion coefficients as indicated in the brackets for Samples No. 12-15 in Table 1.

The reason for selecting  $Ta_2O_5$ ,  $V_2O_5$ ,  $Nb_2O_5$ ,  $Cr_2O_3$ ,  $MoO_3$ , and  $WO_3$  as oxides for addition to the base component mentioned above is that one or more of these oxides manifest the effect of further improving the low expansion property of cordierite. This effect manifests conspicuously when the range of addition, 0.1 - 10 parts, based on 100 parts of the base component mentioned above is satisfied as indicated in the brackets for Samples No.19 - 26 in Table 2.

Since the cordierite quality ceramic compositions according to this inventions have such very small thermal expansion coefficients as falling below  $20 \times 10^{-6}/^{\circ}\text{C}$  as described above, they bring a great benefit when they are utilized for honeycomb structures in heat exchangers, for fire gratings in kettles and stoves, and for heat resisting

**–** 7 **–** 

materials and shock resisting materials in heating units.

#### 郵 (B2) 許 公

昭57-29436

50 Int.Cl.3

識別記号

庁内整理番号

**24**4公告 昭和57年(1982) 6月22日

C 04 B 35/16

6375-4G

発明の数 1

(全4頁)

1

図低膨脹性コージライト質磁器組成物

②)特

顧 昭49-111884

22出

願 昭49(1974)9月27日

63公

開 昭51-37908

④昭51 (1976) 3月30日

72)発明 者 松浦利孝

名古屋市瑞穂区高辻町14番18号日

本特殊陶業株式会社内

(1)出

人 日本特殊陶業株式会社

名古屋市瑞穂区高辻町14番18号

### **切特許請求の範囲**

1 重量%にてMgO10~20%、Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>25 ~40%、SiO245~60%よりなる基盤成分 15 100部に対しTa<sub>2</sub>O<sub>5</sub>、V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>、Nb<sub>2</sub>O<sub>3</sub>、 Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>、MoO<sub>3</sub>、WO<sub>3</sub>のうちから1種又は2種 以上を選んで 0.1~10 部添加してなる低膨脹性 コージライト質磁器組成物。

#### 発明の詳細な説明

本発明は低膨脹性コージライト質磁器組成物に 関するものである。

出発原料として精製されたMgO、Al2O3、 SiO<sub>3</sub>を2MgO・2Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>・5SiO<sub>2</sub>組成に配 合した混合粉末を所定形状に成形後焼成するか、 25 950~1350℃まで昇温し、かつ結晶化が充 あるいは焼成温度範囲を広くするために前記混合 粉末を―旦加熱溶融して粉砕し、しかる後所定形 状に成形して焼成して得たコージライト質磁器は、 他の高純度酸化物磁器に比して熱膨脹係数が著し

く小さいため熱交換器のハニカム機体を初めとし てカマ、ストープ等の耐熱材料、耐熱衝撃材料と して広く採用されている。

2

本発明は上記MgO、Al,O3、SiO,よりなる 5 コージライト組成に対し、特定の金属酸化物を添 加含有させることによつて熱膨脹係数を一層小さ く、2.0×10-6/℃以下に引下げ得ることの 知見に基づくものである。

即ち、本発明コージライト質磁器は重量%にて 10 MgO 1 0  $\sim$  2 0 %, Al 2 O 3 2 5  $\sim$  4 0 %, SiO, 45~60%よりなる基盤成分と、該基盤 成分100部に対し0.1~10部添加含有せしめ  $ta_2O_5$ ,  $V_2O_5$ ,  $Nb_2O_3$ ,  $Cr_2O_3$ ,  $MoO_3$ , WO<sub>3</sub> の 1 種以上とからなる。

以下本発明を実施例に基づいて説明する。 実施例 1

精製されたMgO、Al,O3、SiO,を第1表に 示す割合になるよう秤取し、これにTa,Osを 1.5部添加せしめた混合粉末を一旦1550~

20 1650℃で1時間加熱溶解すると共に急冷して ガラス化し、続いてこのガラスを250メツシユ 以下に粉砕した後所定形状(5 mm× 9 mm× 3 0 mm) に500kg/cmの圧力でプレス成形し、しかる後 この成形体を酸化雰囲気中にて毎分5℃の速度で 分行なわれるまで2時間保持した後、除冷して得 たコージライト質磁器について熱膨脹係数(25 ~800℃)と、吸水率を側定した結果を第1表 に示す。

第 1 表

試料%	基	盤成分(重量%	)	添加物 (重量部)	熱膨脹係数	吸水率(%)
	MgO	A1203	SiO2	Ta <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	(×10 <sup>-6</sup> /°C)	
1	1 5	2 5	6 0	1. 5	1. 9 8	8. 8
2	2 0	2 5	5 5	"	1.03	9. 8

試料%	基	盤成分(重量%	)	添加物 (重量部)	熱膨脹係数	吸水率(%)	
	MgO	MgO Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> SiO <sub>2</sub>		Ta <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	(×10- <sup>6</sup> /°C)	,	
3	2 0	3 5	4 5	1. 5	1.98	9. 6	
4	1 5	4 0	4 5	"	1. 2 3	9. 4	
5	1 0	4 0	5 0	"	1.99	9. 3	
6	1 0	3 5	5 5	"	1. 9 8	9. 8	
7	2 0	3 0	5 0	"	1.05	9. 2	
8	1 3	3 0	5 7	"	1.64	8. 8	
9	1 8	3 0	5 2	"	1.02	9. 8	
1 0	1 3.8	3 4. 9	5 1.3	"	0.90	4. 6	
1 1	1 7. 5	3 5	4 7. 5	"	1. 2 0	9. 1	
* 1 2	1 0	2 7	6 6	"	2. 3	8. 0	
* 1 3	2 2	2 8	5 0	"	2.43	9. 6	
* 1 4	1 5	4 3	4 2	"	2.48	9. 1	
* 1 5	8	3 9	5 3	"	2. 3 5	8. 9	
1 6	市販品の	コージライト質	磁器		2.4 2	9. 8	

※印は本発明の範囲外

第1表に示される通り重量%にてMgO 10~ 25 実施例 2

20%, Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>25~40%, SiO<sub>3</sub>45~ 60%からなり、これにTa<sub>2</sub>O<sub>3</sub>を 1.5%重量部 添加含有せしめた本発明のコージライト質磁器 (試料化1~11)は、本発明の適量範囲外の磁 器(試料派12~15)や市販のコージライト質 30 加量を変化した以外は上記実施例1と同一条件で 磁器(試料 %16)に比して吸水率は然程効果は ないが、熱膨脹係数については著しい改善効果を 呈し、特に1610の試料は最小値を示した。

実施例1の結果に従い基盤成分の割合を最も著 効が表われた試料 M 1 0 の組成、MgO 1 3.8 重 量%、A12O334.9重量%、SiO251.3重量 %に主成分を固定し、これに加えるTa2O5の添 製作したコージライト質磁器について諸特性を測 定した結果を第2表に示す。

表

試料16	添加物(重量部)	熱膨脹係数 (×10-6/℃)	吸水率(%)	備考
× 1 7	Ta <sub>2</sub> O <sub>5</sub>	2. 5 4	1 2.3	
* 1 8	0.05	2. 2 1	1 1.0	
1 9	0. 1	1. 9 0	9. 3	
2 0	0. 5	1. 0 1	4. 3	
2 1	1. 5	0. 9 0	4. 6	第1表の試料 10

6

5

_	3			, <b>0</b> ,	
試料%	添加物(重量部)	熱膨脹係数	吸水率(%)	備考	
B-1-170	Ta <sub>2</sub> O <sub>5</sub>	(×10 <sup>-6</sup> /℃)	<b></b>	иня <i>1</i> 5	
2 2	2.0	0. 9 1	5. 1		
2 3	5. 0	1.08	5. 2		
2 4	7. 0	1. 3 8	6. 1		
2 5	8. 5	1.52	4. 5		
2 6	1 0.0	1. 9 9	4. 0		
* 2 7	1 2.0	2.30	5. 4		

※印は本発明の範囲外

上記第 2表に示された通り MgO、 $Al_2O_3$ 、 \*集  $SiO_2$ の基盤成分 100 部に対し  $Ta_2O_5$  を 0.1 15 ~ 10 部添加含有せしめた本発明のコージライト % 質磁器 (試料 M619~ 26 )は、無添加の磁器 が (試料 M617) 及び添加範囲外の磁器 (試料 M617) 及び添加範囲外の磁器 (試料 M617) 及び添加範囲外の磁器 (試料 M617) 及び添加範囲外の磁器 (試料 M617) を M70 と M71 M82 M72 M83 M84 M85 M

## \* 実施例 3

15 実施例1、2の結果に従い、MgO13.8重量%、Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>34.8重量%、SiO<sub>2</sub>51.3重量%からなる基盤成分に対し、Ta<sub>2</sub>O<sub>5</sub>、V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>、Nb<sub>2</sub>O<sub>5</sub>、M<sub>0</sub>O<sub>3</sub>、WO<sub>3</sub>をそれぞれ一種または2種以上を1.5部配合せしめた以外は上記実施例120と同一条件で製作したコージライト質磁器の諸特性を測定した結果を第3表に示す。

第 3 表

試料			添	熱膨脹係数	吸水率				
No.	<i>№</i> (重量部)	V <sub>2</sub> O <sub>5</sub>	Nb <sub>2</sub> O <sub>5</sub>	Cr <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	$M_0O_3$	WO <sub>3</sub>	Ta <sub>2</sub> O <sub>5</sub>	(×10 <sup>-6</sup> /C)	(%)
2 8	100	1. 5	·				-	1. 0 1	6. 3
2 9	"		1. 5					1.08	7. 5
3 0	"			1.5				1.18	6. 5
3 1	"				1. 5			1. 3 0	7. 2
3 2	"					1. 5		1. 1 6	6. 8
3 3	"	0.75		0.75				1. 1 0	7. 1
3 4	"	0.75					0.75	1.01	7. 1
3 5	"		0.75			0.75		1. 1 2	6. 9
3 6	"			0.75	0.75			1. 1 0	6. 7
3 7	"					0.75	0. 7 5	0. 9 8	6. 4
3 8	"			0. 5	0. 5	,	0. 5	1.40	6. 5

第 3表に示される通り、MgO、 $Al_2O_3$ 、 $SiO_2$ 基盤成分に添加する酸化物として $V_2O_5$ 、

 $Nb_2O_5$ 、 $Cr_2O_3$ 、 $M_0O_3$ 、 $WO_3$  を各々単味で 添加含有せしめたコージライト質磁器(試料 $M_0$ 

28~32)は、Ta,Osを添加した磁器(第2 表中の試料ん21)と近似の熱膨脹係数を呈し、 またこれら酸化物を複合の形で添加しても試料/6 33~38で示されるように同等の効果を示した。 一而して本発明において基盤成分の割合を重量% 5 更に一層改善する効果を発揮するからであるが、 にてMgO10~20%、A1,0,25~40%、 SiO,45~60%に限定した理由は、この範囲 内の組成は焼結体の結晶の大部分が熱膨脹係数の 小さいコージライト結晶であり第1表中試料 161 ~11で示される通りの効果が得られ、また上記 10 は熱膨脹係数が非常に小さく、20×10 $^{\circ}$ / $^{\circ}$ 所定範囲外の組成はコージライト結晶が少なく、 フオルステライト等他の結晶が多くなつて第1表 中試料 612~15で示されるように熱膨脹係数 が大きくなるからである。

また上記基盤成分に添加する酸化物として  $Ta_2O_5$ ,  $V_2O_5$ ,  $Nb_2O_5$ ,  $Cr_2O_3$ ,  $M_0O_3$ , WO<sub>3</sub>、Ta<sub>2</sub>O<sub>5</sub>を選んだ理由は、これら酸化物 の1種又は2種以上がコージライトの低膨脹性を この効果は第2表中試料/619~26で示される ように上記基盤成分100部に対し0.1~10部 の添加範囲内で顕著に表われた。

以上の通り本発明のコージライト質磁器組成物 以下であるため熱交換器のハニカム構体、カマ、 ストーブ等の火格子、その他発熱体等耐熱材料、 耐衝撃材料に使用して大きな利益をもたらす。